OPTICAL PICKUP

Publication number: JP2001093179

Publication date:

2001-04-06

Inventor:

OTAKI MASARU; MURAO NORIAKI PIONEER ELECTRONIC CORP

Applicant: Classification:

- international:

G02B5/18; G11B7/135; G11B7/00; G11B7/125;

G02B5/18; G11B7/135; G11B7/00; G11B7/125; (IPC1-

7): G11B7/135; G02B5/18

- european:

G02B5/18Z; G11B7/135A

Application number: JP19990266434 19990921 Priority number(s): JP19990266434 19990921

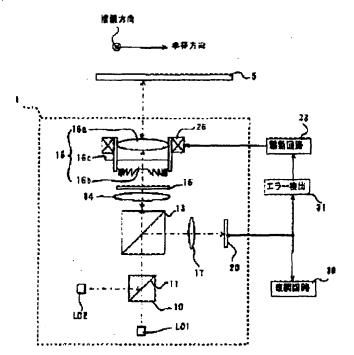
Report a data error here

Also published as:

US6449095 (B1)

Abstract of JP2001093179

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide an optical pickup suitable for miniaturization and capable of recording and reproduction to the optical disk or recording surface of different corresponding wavelengths. SOLUTION: This optical pickup is provided with a first light source for emitting a first light beam having a first wavelength, a second light source for emitting a second light beam having a second wavelength longer than the first wavelength, a condensing lens for converging the first and second light beams to the information recording surface of a recording medium and a diffraction optical element arranged in an optical path from the first and second optical sources to the condensing lens. The condensing lens converges the diffracted light beam of a first diffraction order of the first light beam from the diffraction optical element as information reading light or information recording light and converges the diffracted light beam of a second diffraction order lower than the first diffraction order of the second light beam from the diffraction optical element as the information reading light or the information recording light.



Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(II)特許出顧公開登号 特開2001 —93179 (P2001 —93179A)

(43)公開日 平成13年4月6日(2001.4.6)

(51) Int.CL7	識別記	号 FI		テーマコード(参考)
GIIB	7/135	GllB	7/135	A 2H049
G 0 2 B	5/18	G02B	5/18	5D119

審査請求 未請求 請求項の数10 OL (全 28 M)

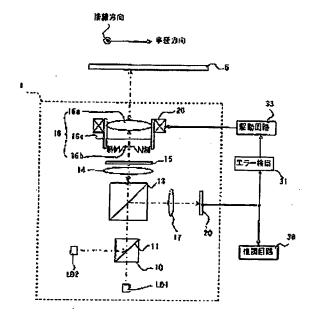
		***	SAME THE MANAGEMENT OF 13 13 10 MI
(21)出顯器号	特蝦平Ⅰ1−2 86434	(71)出廢人	000005016
		į	パイオニア株式会社
(22)出題日	平成11年9月21日(1999.9.21)		京京都目晃区目無1丁目4番1号
		(72)発明者	大艦 質
			埼玉県郡ヶ島市富士見6丁目1番1号 パ
			イオニア株式会社総合研究所内
		(72)発明者	村尾 則明
			埼玉県韓ヶ島市富士見6丁目1番1号 パ
	•		イオニア株式会社総合研究所内
		(74)代建人	100079119
			弁理士 藤村 元彦
•			最終頁に続く

(54)【発明の名称】 光ピックアップ

(57)【要約】

【課題】 対応液長の異なる光ディスク又は記録面に対し記録再生可能な小型化に適した光ビックアップを提供する。

【解決手段】 第1波長を有する第1光ビームを出射する第1の光源と、第1波長より長い第2波長を有する第2光ビームを出射する第2の光源と、第1及び第2光ビームを記録媒体の情報記録面に集光させる集光レンズと、第1及び第2の光源から集光レンズまでの光路中に配置された回折光学素子とを備えた光ビックアップであって、集光レンズは、第1光ビームについては回折光学素子による第1回折次数の第1光ビーム回折光を情報読取光又は情報記録光として集光し、第2光ビームについては回折光学素子による第1回折次数より低次の第2回折次数の第2光ビーム回折光を情報読取光又は情報記録光として集光する。



2

【特許請求の範囲】

【語求項1】 第1波長を育する第1光ビームを出射する第1の光線と、第1波長より長い第2波長を有する第2光ビームを出射する第2の光線と、前記第1及び第2光ビームを記録媒体の情報記録面に集光させる最光レンズと、前記第1及び第2の光線から前記集光レンズまでの光路中に配置された回新光学素子とを備えた光ビックアップであって、

前記集光レンズは、前記第1光ビームについては前記回 折光学素子による第1回新次数の第1光ビーム回新光を 10 情報読取光又は情報記録光として集光し、前記第2光ビームについては前記回折光学素子による前記第1回折次 数より低次の第2回折次数の第2光ビーム回折光を情報 該取光又は情報記録光として集光することを特徴とする 光ビックアップ。

【請求項2】 前記回折絡子は鋸歯状の断面を有することを特徴とする請求項1記載の光ピックアップ。

【請求項3】 前記回折格子は階段状の断面を有すると とを特徴とする請求項1記載の光ピックアップ。

【請求項4】 前記第1光ビーム回折光の前記第1回折 20 次数の絶対値は前記第2光ビーム回折光の前記第2回折次数の絶対値より1だけ大きく、かつ前記第2光ビーム 回折光の前記第2回折次数の絶対値は1以上であることを特徴とする請求項1~3のいずれか1記載の光ビックアップ。

【請求項5】 前記第1光ビーム回新光が2次回新光であるとき前記第2光ビーム回折光は1次回折光である、 又は、前記第1光ビーム回折光が3次回折光であるとき前記第2光ビーム回折光は2次回折光であることを特徴とする請求項4記載の光ビックアップ。

【請求項6】 前記回拆絡子の深さが、1.42±0. 2μm又は2.40±0.2μmの範囲内であることを 特徴とする請求項1~5のいずれか1記載の光ビックア ップ。

【請求項7】 前記回折格子のピッチが、20μm以上であることを特徴とする請求項1~6のいずれか1記載の光ビックアップ。

【語求項8】 前記第1波長が400nm~410nm であり、前記第2波長が630nm~660nmである ことを特徴とする請求項1~7のいずれか1記載の光ピ 49 ックアップ。

【語求項9】 前記回折光学素子は平凹レンズを有し、前記回折格子は平凹レンズの凹面に形成されていることを特徴とする語求項1~8のいずれか1記載の光ビックアップ。

【請求項10】 前記回新光学素子は前記集光レンズと一体成形され、前記回折格子は前記集光レンズの光源側表面に形成されていることを特徴とする請求項1~9のいずれか1記載の光ピックアップ。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、対応波長の異なる 光ディスクから情報を記録再生する光学式記録再生装置 における光ピックアップの光学系に関し、特に、異なる 波長のレーザ光源を使うDVD及びHD-DVDへの互 換性を可能にする光ピックアップに関する。

[0002]

【従来の技術】光学式記録再生装置には、光記録媒体の例えばDVD(digntal video disc)等の光ディスクから記録情報を読み取りできる光学式ディスクブレーヤがある。容置4.7GBのDVDが市場に導入されているが、更に高密度なパッケージメディアの要求が強く、その検討が進んでいる。記録密度の向上には、良く知られているように使用する光源の短波長化と対物レンスの高NA化が有効である。短波長化に関しては、GaN基板をベースにした短波長の半導体レーザの研究が進展をみせており実用化が近いレベルにある。開発中のレーザの波長は405nmであり、これを使った15GB程度の高密度DVD(HD-DVD)システムの研究も同様に進められている。

【0003】そとで、DVDとHD-DVDから記録情 報を読み取りできるコンパチブルディスクブレーヤが求 められることになるが、その再生システムは、DVDを 再生できることが当然のこととして義務づけられる。こ こで問題になるのは、短波長のレーザではDVDディス クのうち2層ディスクを読めないことである。これは2 層ディスクの中間層の短波長光ビームでの反射率が低い ために生じる。従って、コンパチブルディスクブレーヤ を実現するために、HD-DVDシステムは波長405 30 mm付近の青色の光ビーム(以下、単に青ともいう)を 発光するレーザに加えて液長650mm付近の赤色の光 ビーム(以下、単に赤ともいう)を発光するレーザを搭 載する必要がある。従来 DVDでは基板厚は0.6m 四であり、対応被長は635nm~655nm、対物レ ンズの関口数はり、6程度である。HD-DVDでは基 板厚は0.6mmであり、対応波長は405mm、対物 レンズの関口数は0.6程度である。

【① 0 0 4 】しかし、対物レンズの持つ色収差のために、従来の単レンズで波長の異なる光を両方ともほぼ無収差で集光することは難しい。このため、DVDと目D-DVDのコンパチビリティーを確保するためには何らかの工夫が必要となる。

[0005]

【発明が解決しようとする課題】そとで、DVD及び日 D-DVDのコンパチブルブレーヤ用の光ピックアップ の実現方法として、専用対物レンズを使う波長ごとに切 替える方法が考えられるが、2枚の対物レンズを要すの で複雑なレンズ切り替え機構が必要でコストが増大し、 アクチュエータが大きくなるので小型化に不利である。

50 また、他の方法として、対物レンズとコリメータレンズ

と組み合せる方法が考えられるが、対物レンズに対して コリメータが固定しているため、対物レンズの移動時の 性能を維持することが難しい、などの問題が発生する。 【0006】いずれにしても、DVDとHD-DVDの コンパチビリティーを確保するため複数光源を用い専用 のプリズム、レンズなどの光学系を構成すると、光ピッ クアップ又は光ヘッド全体が複雑になり、大型になる傾 向がある。本発明は、上記課題に鑑みなされたものであ り、対応波長の異なる光ディスク又は記録面に対し記録 とにある。

[0007]

【発明を解決するための手段】本発明の光ピックアップ は、第1波長を有する第1光ビームを出射する第1の光 源と、第1波長より長い第2波長を有する第2光ビーム を出射する第2の光源と、前記第1及び第2光ビームを 記録媒体の情報記録面に集光させる集光レンズと、前記 第1及び第2の光源から前記集光レンズまでの光路中に 配置された回新光学素子とを備えた光ビックアップであ 前記回折光学素子による第1回折次数の第1光ビーム回 折光を情報読取光又は情報記録光として集光し、前記第 2 光ビームについては前記回折光学素子による前記第1 回折次数より低次の第2回折次数の第2光ビーム回折光 を情報読取光又は情報記録光として集光することを特徴 とする。

【①①08】本発明の光ビックアップにおいては、前記 回新格子は鋸餡状の断面を有することを特徴とする。本 発明の光ピックアップにおいては、前記回折格子は階段 状の断面を有することを特徴とする。本発明の光ビック アップにおいては、前記第1光ビーム回折光の前記第1 回折次数の絶対値は前記第2光ビーム回折光の前記第2 回折次数の絶対値より1だけ大きく、かつ前記第2光ビ ーム回折光の前記第2回新次数の絶対値は1以上である ことを特徴とする。

【0009】本発明の光ビックアップにおいては、前記 第1光ビーム回新光が2次回折光であるとき前記第2光 ビーム回折光は1次回折光である、又は、前記第1光ビ ーム回折光が3次回折光であるとき前記第2光ビーム回 折光は2次回折光であることを特徴とする。本発明の光 40 ピックアップにおいては、前記回折格子の深さが、1. 42±0.2μm又は2.40±0.2μmの範囲内で あることを特徴とする。

【①①10】本発明の光ビックアップにおいては、前記 回新格子のピッチが、20 µm以上であることを特徴と する。本発明の光ピックアップにおいては、前記第1波 長が400mm~410mmであり、前記第2液長が6 30 nm~660 nmであることを特徴とする。本発明 の光ビックアップにおいては、前記回新光学素子は平凹 レンズを有し、前記回折絡子は平凹レンズの凹面に形成 50 ている。HD-DVD又はDVDの光ディスクらからの

されていることを特徴とする。

【0011】本発明の光ビックアップにおいては、前記 回新光学素子は前記集光レンズと一体成形され、前記回 折絡子は前記集光レンズの光源側表面に形成されている ことを特徴とする。

[0012]

【発明の実施の形態】以下、本発明の実施の形態を図面 を参照しつつ説明する。

(光ピックアップ)図1は実施の1形態の光ピックアッ 再生可能な小型化に適した光ピックアップを提供するこ 10 プの概略を示す。光ピックアップは 第1波長が400 nm~4 1 0 nm好ましくは4 0 5 nm付近の短波長の 青を出射するHD-DVD用半導体レーザLD1と、第 1波長より長い第2波長すなわち630nm~660n m好ましくは650nm付近のDVD用の長波長の赤を 当射するDVD用半導体レーザLD2と、を備えてい る。半導体レーザLD1及びLD2はHD-DVD用及 びDVD用として切り替えて点灯される。

【0013】さらに光ピックアップは、これら第1及び 第2光ビームすなわち青及び赤の光路を共通させる光輪 って、前記集光レンズは、前記第1光ビームについては 20 結合素子の光軸結合プリズム (色合成プリズム) 10を 備えている。この光学系の光輪結合プリズム10は、図 1に示すように、半導体レーザLD1及びLD2の発散 光ビームを共通の光路となすように設計され、2つの波 長のレーザビームの光輪を略一致させる機能を有する。 **光軸結合プリズム10中のダイクロイックミラー11は** 波長405mmの第1レーザビームを透過する一方で、 波長650mmの第2レーザビームを反射する特性を有 しておりかつ。入射角度依存性を持つように多層誘電体 薄膜により形成されている。また、光軸を合成する光軸 30 結合素子は、光軸結合プリズムに限定されることなく、 ダイクロイックミラーに代えて、回新角の波長差を使っ た回新格子、液晶コレステリック層などを、光軸結合素 子に用いることができる。

> 【0014】また光ピックアップは、光輪結合プリズム 10の光輪の下流に偏光ビームスブリッタ13。 コリヌ ータレンズ14.1/4波長板15及び対物レンズユニ ット16を備えている。以上の光照射光学系によって、 第1半導体レーザLD1及び第2半導体レーザLD2の 少なくとも一方からのレーザビームは、光輪結合プリズ - ム10及び偏光ビームスプリッタ13を経て、コリメー タレンズ14で平行光ビームにされ、1/4波長板15 を透過して、対物レンズユニット16によって、その焦 点付近に置かれている光ディスク5に向けて集光され、 光ディスク5の情報記録面のピット列上で光スポットを 形成する。

【0015】以上の光照射光学系に加えて、光ピックア ップはさらに鈴出レンズ17など光鈴出光学系を有して おり、対物レンズユニット16、1/4波長板15及び 偏光ビームスプリッタ13は光検出光学系にも利用され

5

反射光は、対物レンズユニット16で集められ1/4波 長板15を介して偏光ビームスプリッタ13によって検 出用泉光レンズ17に向けられる。検出レンズ17で集 光された集泉光は、例えば、シリンドリカルレンズ、マ ルチレンズなどの非点収差発生素子(図示せず)を通過 して、例えば、直交する2線分によって4分割されてな る4つの受光面を有する4分割光検出器の受光面20中 心付近に光スポットを形成する。

【0016】また、光検出器の受光面20は復調回路3 0及びエラー検出回路31に接続されている。エラー検 10 出回路31は対物レンズユニットのトラッキング制御及 びフォーカス制御用のアクテュエータ26を含む機構を 駆動する駆動回路33に接続されている。4分割光検出 器は、その受光面20中心付近に結像された光スポット 像に応じた電気信号を復調回路30及びエラー検出回路 31に供給する。復調回路30は、その電気信号に基づいて記録信号を生成する。エラー検出回路31は、その 電気信号に基づいてフォーカスエラー信号や、トラッキ ングエラー信号や、その他サーボ信号などを生成し、ア クチュエータの駆動回路33を介して各駆動信号を各ア クチュエータに供給し、これらが各駆動信号に応じて対 物レンズユニット16などをサーボ制御駆動する。

(対物レンズユニット) 本発明の光ビックアップの対物 レンズユニットにおいては、図1に示すように、HD-DVD用の短波長の青色レーザ光源しD1と、DVD用 の長波長の赤色レーザ光源しD2と、の2つの光源を使 い、これらからの光ビームを光輪結合プリズム 10によ って1光路に合成し、対物レンズユニット16により日 D-DVD又はDVDの光ディスク記録面上に集光させ る。この対物レンズユニット16は、図1に示すよう に、光ビームを記録面へ集光する集光レンズ(墓墓レン ズ) 16 a と、逐光性の平板上に複数の凹凸からなるフ レネルレンズ又はホログラムレンズなどの回折格子を有 する回折光学素子 1 6 b(DOE: diffractive opticale) ement) と、を組み合せた複合対物レンズの組立体であ る。 集光レンズ 16 a 及び回折光学素子 16 bは、ホル ダ16 cによって光軸に同軸に配置され、回折格子を有 する回折光学素子16万は光源側すなわち光輪結合プリ ズム10から集光レンズ168までの光路中に位置す る。

【0017】 集光レンズ16 a は、青の波長範囲400 n m~410 n m又は赤の波長範囲630 n m~660 n mで、又は少なくとも青の波長範囲で収差が補正された非球面レンズを用いる。一般的に、収差は波長で正規化され波長に反比例して公差が厳しくなるので、赤と青の波長で比べると、青の波長での望ましい特性を出す方が難しくなるので、特に、青の波長範囲で収差が補正された非球面レンズを使うことが望ましい。

【0018】回新光学素子160はガラス、プラスチッ 405nmの3次回折光を第1光ビーム回折光に用いた クなどからなり、その回折格子16eは図2に示すよう 50 ときDVD用に波長650nmの第2光ビーム回折光と

に、光輪を重心に複数本の同心円に切削され又はホトリ ソグラフィにより補層された環状漢又は凸の輪帯からな る。回折格子16 e は、図3に示すように、その断面が ブレーズ形状すなわち鋸歯状、又は、図4に示すよう に、階段形状となるように形成される。例えば、 經歯状 断面の回折格子は回折効率が他より高いので有利であ る。回折格子断面形状の作成法として、フォトリソグラ フィ技術を応用する方法と、ダイヤモンドバイトなどで 精密切削する方法とがあり、これらによって、擬似的に ブレーズを形成した多段階ブレーズ又はブレーズ形状の 回折絡子ができるが、いずれの方法でも構わない。また は、かかる多段階プレーズ又はプレーズ形状を金型に維 形を形成しておき、射出成形又はいわゆる2 P 法で透明 材料から複数の回折光学素子を複製することもできる。 【0019】回新光学素子16 bは図3及び図4に示す ように、平凹レンズ16 d と、平凹レンズの凹面に形成 された回折格子16 eとからなる。回新光学素子16 b の墓板を凹レンズにすることは、最良像点を固定した集 光レンズ 1 6 a の特性に対し、後に述べる波長依存特性 が凹レンズで改善し反対に凸レンズで劣化となる影響が 生じるからである。また、回折光学素子としては、平凹 レンズ16 dに代えて光透過性平板16 dを基板とし、 回新格子16eがその表面に形成された素子も用いるこ ともできる。

【0020】回新光学素子16りの回新格子16eは、 図5(A)に示すように、例えば、波長405mmの音 色の第1光ビームが透過するとき、その2次の回新光B 2を、情報該取光又は情報記録光として集光レンズ16 aを介して自D-DVDディスク記録面上に集光するよ 30 うに、形成されてる。また、同時に回新格子 16 e は、 図5 (B) に示すように、波長650 nmの赤色の第2 光ビームが透過するとき、第1光ビーム回折光の2次回 折光より低次の1次回折光R1を、情報読取光又は情報 記録光として対物レンズを介してDVDディスク記録面 上に集光するように、形成されている。これら場合、赤 のり次回折光Rの及び高次回折光並びに青のの次及び1 次回折光BO及びBlはディスク記録面上に合意状態に ないので、これら回折光は読取又は記録にはほとんど影 響しない。上記例では光源の第1及び第2光ビームすな 40 わち赤と音の半導体レーザの波長範囲はそれぞれ赤(6 30~660mm)、膏(400~410mm) として いるが、この範囲であれば回折効率が大きく変化するこ とがないからである。さらに、第1光ビーム回折光の第 1回折次数は 第2光ビーム回折光の第2回折次数より 1だけ大きく、かつ第2光ビーム回折光の第2回折次数 はし以上であることが好ましい。よって、第1光ビーム 回新光が2次回新光であるとき第2光ビーム回新光は1 次回新光である上記の例の他に、頁D-DVD用に波長 405 nmの3次回折光を第1光ビーム回折光に用いた

(5)

8

して2次回折光が集光されるように、回折光学素子16 bの回折格子16eは作製され得る。

【①①21】一般にコンパチブル光ビックアップでは一方の読取光に光強度を得るために①次の回折光すなわちパワーを持たない回折格子を用い、①次回折光以外の回折光を他方の読取光に用いているが、赤と青の①次の回折光を用いずに、青の2次の回折光を用い、赤では2次より1つ低次の1次回折光を用いるように、回新格子は形成されている。すなわち、本発明の回折格子は、その光路長差を、赤と青の波長の必要な回新次数に対してそ 10れぞれ高い回折光率が得られるように形成される。

【0022】例えば、図3に示すプレース断面形状の回 折絡子を、ピッチPを160~260μmとして、回折 格子の深さるを0~3μmに変化させて、基材として例 えば02-1000(日立化成)のプラスチック材料か らなる回折光学素子を作製した場合の、回折格子の回折 効率の変化を算出してみる。実施の形態における回折格 子は、そのピッチが波長より十分長いのでスカラー理論 が適用でき、また、その深さが波長程度なのでいわゆる 薄膜グレーティングとして扱える。その場合、回折効率 20 ヵmは次式数1で表される(mは回折次数)。

[0023]

【数1】

$$\eta m = \left| \frac{1}{T} \int_0^T A(x) \exp\{i\varphi(x)\} \exp(-i\frac{2\pi mx}{T}) dx \right|^2$$

【0024】式中、A(x)は透過振幅分布、ゆ(x)は位相分布、Tはグレーティングのピッチを示している。計算においてはA(x)=1として規格化している。また、回新格子のピッチについて一般にピッチが細 30かくなるほど、収差の波長依存性は向上するが、ピッチが波長の5倍以下になると、原理的に回折効率が大きく低下する。また、ピッチが細かいほど形状ずれによる影響が大きくなる。そこで本実施の形態では、ピッチ1μmの形状ずれが5%に相当する値として、20μm以上を望ましい値とする。

【0025】図6は、満軸に回折格子の深さは、縦軸に回折格子の回折効率の変化を算出した結果である。図中の"B0"、"B1"、"B2"、"B3"はそれぞれ 青の0次回折光、1次回折光、2次回折光、3次回折光 40の回折効率を、"R0"、"R1"、"R2"はそれぞれ赤の0次回折光、1次回折光、2次回折光の回折効率を示す。

【0.026】図6から明らかなように、ブレーズ化した 回新格子は位相深さが光の1波長入毎の周期で回新効率 が最大値をとる。回折格子の位相深さは、dを実際の回 折絡子の深さ、nを回折光学素子基村の屈折率とする と、これらの積 d (n-1) で表される。波長 $\lambda = 40$ 5 n mに対し基村材料の屈折率n。=1.531 π 、液 長 $\lambda = 650$ n mに対し同屈折率n。=1.498 π るので、これから計算すると405 nmで位相差が1波 長入になる回新格子の深さは0.763 μmで、との深 さで青の1次回新光の回新効率が最大になる。青の2次 回新光はその倍の1.526 μm、同様に赤の1次回折 光は1.305 μmで最大となる。

【りり27】とれらのことから、赤と青のいずれの波長 でも高い回折光率が得られる回折格子の深さは、R1と B2の交点、R2とB3の交点であることが分かる。つ まり第1波長の青の2次回新光B2及び第2波長の赤の - 1次回折光R 1で使う1、42μm付近と、青の3次回 折光B3及び赤の2次回折光R2で使う2、4μm付近 が、高回折光率が得られる回折格子の深さである。回折 格子の深さはり、2μμずれると十数%位の効率減少に なるので、これ以上を確保するためには、高回折光率が 得られる回折格子の深さが、1. 42±0.2μm又は 2. 40±0. 2μmの範囲内とすることが好ましい。 【0028】また、図6から明らかなように、第1光の 青の1次回折光B1及び第2波長の赤の1次回折光R1 の交点(回折格子の深さは、0.965 μm)において も、回折光率が80%程度と決して低くはないが、少し でも回折格子の深さにずれが生じると、回折効率が大き く低下する。青の2次及び3次回折光の回折効率のビー クは深さ1. 526 um及び2. 289 umで、 同様に 赤の1次及び2次回折光では1.305μm及び2.6 10μmであるので、回折格子の深さにずれが生じても 青及び赤の回折効率のピーク近傍の交点であれば、回折 効率の変動が少ないが、それぞれのビークから離れる交 点では大きく変動する。

[0029]

【実施例1】とのような機能を有する光ピックアップとして、例えば図5に示したような、回新格子が青(405nm)に対しては2次回新光、赤(650nm)に対しては1次回新光を使った回折光学素子を集光レンズとは別体にして光軸を中心とした回転対称体として設計した対物レンズユニットを含む光ピックアップを作製した。回折格子の輪帯バターンすなわち回折格子の輪帯を数は有効面内で5本である。半径及びビッチのデータは表1のとおりである。

[0030]

【表】】

貨幣番号	半狂 (mm)	ピッチ (mm)
,	1.006975	
2	1.264028	0.268653
3	1.444862	0.180834
4	1.619728	0.165864
_ 5	1.831136	6.220410

【0031】図5に示したように非球面の集光レンズの 50 光源側に平凹のレンズの回折光学素子が配置され、その

*(7)

[0034]

【数3】

K: 円錐係数、r:光輪からの半径、AS!: 非球面係

*【0033】(但し、2:SAG置, R:曲率半径、

位相関数(*)は、は次式数3で表される。

凹面上に回折格子を形成し、凹面及び回折格子はいずれ も非球面形状とした。よって、第1面及び第2面は回折 光学素子の入射面及び出射面であり、第3面及び第4面 は集光レンズの入射面及び出射面である。各非球面2は 次式数2で表される。

[0032]

【敎2】

$$Z = \frac{(1/R)r^2}{1 + \sqrt{1 - (1/R)^2(K+1)r^2}} + \sum_{i} ASir^{i}$$

 $\Phi\left(r\right) = dor \frac{2\pi}{\lambda_{+}} \left(DF0 + DF1r^{2} + DF2r^{4} + DF3r^{5} + DF4r^{8} + DF5r^{10}\right)$

【0035】(但し、dor:回新次数、A。: 波長、r:

※おりである。

光軸からの半径、DF1~DF5:係数)

[0036] 【表2】

自動設計された各非球面レンズのデータは表2~4のと※

面番号 曲字半径 副間隔 屈析率 個折光学素子 280,370891V 1.6000000 1.518981 0.300000 基準レンズ 3 2.164935 1.900000 1.605257

-16 344600 090600.1 ディスク 5 G.800000 1.621082 9.875242 V

[0037]

★ ★【表3】

		第1回	第3面	第4題
	A82	-0.001558	0.602689	0.008334
非球面係做	AS3	0.060155	0.000266	-0.061575
	AS4	3.9939e-65	5.0945e-06	0.000217
	AS5	-2.7833e-06	2.8945e-06	-1.6435e-85
円錐係数 (K)		-8.1804a+04	-0.885540	-34,016416

[0038]

【表4】

	第1版	
050	-0.000200	
DF1	0.000225	
DF2	-0.060491	
DF3	5.5800e~05	
DFc	8,15200-06	
DF5	-5.6985e-07	

【①①39】図でに、得られた対物レンズユニットの目 D-DVD(光ディスク厚みり、6mm、光源波長A= 405±5nm)に対する波面収差の変化を示す。図に おいて構輔に波長、縦輪に光輪上での波面収差量(ms (え))をとった波長依存性を示す。図示するように対 物レンズユニットの波面収差はマレシャル限界(). () 7 50 レシャル限界(). () 7 入以下に抑えられている。なお、

入以下に抑えられている。

【① 0 4 0 】 図 8 は 4 0 5 n m の 単一 波長 で 議軸 に 画 角、縦軸に波面収差をとったグラフである。図示するよ うに対物レンズユニットの波面収差は画角約0.8度ま でマレシャル展界()、() 7 入以下に抑えられている。図 40 9に、得られた対物レンズユニットのDVD (光ディス ク厚み0.6mm、光源波長入=650±10nm)に 対する波面収差の変化を示す。図において横軸に波長、 縦軸に光輪上での波面収差量(ms(入))をとった波 長依存性を示す。図示するように対物レンズユニットの 波面収差はマレシャル限界()。() 7)以下に極めて低く 抑えられている。

【0041】図10は650nmの単一波長で横軸に画 角、縦軸に波面収差をとったグラフである。図示するよ うに対物レンズユニットの波面収差は画角1度以内でマ 図11は図7及び図9のそれぞれの波長の1次及び2次 の回折光についての波面収差量の変化をグラフ化したも ので、横軸に400 nm~700 nmまでの波長をと り、縦輪に波面収差をとった。なお、図7から図11ま ではそれぞれの波長に対する最良像点位置をもとめて、 そとでの波面収差量を計算し、波面収差を評価した (い わゆる最良像点位置可変)。

<u>11</u>

【0042】さらに、比較のために青専用の対物レンズ 単体の波長依存性特性を測定し、上記実施例のものと比 施例の青の2次回折光の波長と収差の関係を、Bは比較 例の青用単一対物レンズでの波長と収差の関係を示す。 単体の専用レンズを使う場合よりも本実施例の場合のほ うが使用可能な波長範囲が広いことがわかる。これは回 折光学素子として凹レンズ(平凹レンズ)を使用してい るためであり、これにより単体の音専用対物レンズより 波長依存特性が改善されている。なお、図12は1つの 波長での最良像点位置を求め、その位置に固定して他の* *波長での波面収差畳を計算し、波面収差を評価した(い わゆる最良像点位置固定)。波長によって、波面収差の 最小になる最良像点位置は変化するので、図7及び図1 1の最良像点位置可変の場合より図12の最良像点位置 固定の方が必ず厳しい条件になっている。

[0043]

【実能例2】さらに実施例2の光ピックアップとして、 図13(A)及び(B)に示す回折格子が青(405n m) に対しては3次回折光B3、赤(650 nm) に対 較した。図12にその結果を示す。グラフ中、Aは本実 10 しては2次回折光R2を使った回折光学素子16bを集 光レンズ16aとは別体にして光輪を中心とした回転対 称体として設計した対物レンズユニットを含む光ビック アップを作製した。回折格子の輪帯バターンは実施例1 と同様である。

> 【①①44】自動設計して製造された呂非珠面レンズの データは表5~7のとおりである。

[0045]

【表5】

	图番号	曲率半径	阿岡西	屈折率
包折光学兼子	1	-596.869769 V	1.000000	1.518981
	2		0.300000	
基準レンズ	3	2.161390	1.798000	1.605257
	1_1	-17.079390	1,000000	
ディスク	5	_	0.600000	1.621082
	6	<u>_</u>	0.876211 V	

[0046]

※ ※【表6】

		第1箇	第2面	第3體
	AS2	-0.001291	-0.000738	0.008569
非球菌係数	AS3	0.000262	-0.000211	-0.903985
	AS4	-9.6306a-05	~0.000123	9.000760
	AS5	4.8087a-06	2.0548e-08	-6 4927e-∹05
円貨係数	(K)	-1 238Ge+05	-GA18560	17.362981

[0047] 【表?】

	第1週
DF0	-0.000280
DF1	0.000289
DF2	-0.000263
DF3	3.7316a-05
DF4	-1.5262e-05
DF5_	7,8578e-07

【10048】図14に、得られた対物レンズユニットの HD-DVD(光ディスク厚みり、6mm、光源波長入 =405±5nm》に対する3次回折光による波面収差 の変化を示す。図において横軸に波長、縦軸に光軸上で 50 入以下に抑えられている。

の液面収差量(ms(A))をとった波長依存性を示 す。図示するように対物レンズユニットの波面収差はマ レシャル限界(). () 了入以下に抑えられている。

40 【0049】図15は405nmの単一波長で機軸に画 角、縦輪に波面収差をとったグラフである。図示するよ うに対物レンズユニットの液面収差は画角約(). 8度ま でマレシャル展界()。() 7 入以下に抑えられている。図 16に、得られた対物レンズユニットのDVD(光ディ スク厚み(). 6 mm、光源波長 \ = 6 5 () ± 1 () nm) に対する2次回新光による液面収差の変化を示す。図に おいて満軸に波長、縦軸に光軸上での波面収差量(mis (ス) をとった波長依存性を示す。図示するように対 物レンズユニットの波面収差はマレシャル限界()。() 7

(8)

【0050】図17は650nmの単一波長で横軸に画角、縦軸に波面収差をとったグラフである。図示するように対物レンズユニットの波面収差は画角1度以内でマレシャル限界0.07入以下に抑えられている。

13

[0051]

【実施例3】さらに実施例3の光ピックアップとして、図18(A)及び(B)に示す回折格子が青(405 nm)に対しては2次回折光B2、赤(650 nm)に対しては1次回折光R1を使った回折光学素子と無光レンズとを一体とし光軸を中心とした回転対称体として設計 10した対物レンズユニット16を含む光ピックアップを作業

*製した。回折格子の輪帯バターンは実施例1と同様である。

【0052】図18に示したように非球面の集光レンズの光源側の入射面上に回新格子を形成し、回折格子及び集光レンズの出射面はいずれも非球面形状とした。よって、第1面及び第2面は一体集光レンズの回折格子及び出射面である。自動設計して製造された各非球面レンズのデータは表8~10のとおりである。

[0053]

【表8】

	菌蕾号	曲字半径	面架用	風折響
複合対物レンズ	,	2.512042 V	1.798000	1 605257
	2	138.437197 V	1,000000	
ディスク	3	-	0.600909	1.621082
	4	_	0.801256 V	

【0054】 【表9】

		第1面	第2面
	AS2	-8.7996e~05	-9.007221
非球面係数	AS3	0,000417	-0.601463
	AS4	2.3084e-05	-0.000487
	ASS	1.9366e-06	5.7 87 8e - 0 5
円集係数	(K)	-0.441017	-2.4545a+04

[0055] [表10]

	第1面
DF1	-0.016154
DF2	-0.000703
QF3	7,6145e-05
D1F4	-1.1884a-05
DF5	-0,8137e-06

【① 056】図19に、得られた対物レンズユニットの HD-DVD (光ディスク厚み 0.6 mm、光源液長 λ = 405±5 nm) に対する波面収差の変化を示す。図において構軸に液長、縦軸に光軸上での波面収差量 (m 5(λ)) をとった液長依存性を示す。図示するように対物レンズユニットの波面収差はマレシャル限界 0.0 7 λ 以下に抑えられている。

【0057】図20は405nmの単一波長で横軸に画角、縦軸に波面収差をとったグラフである。図示するように対物レンズユニットの波面収差は画角約0.95度までマレシャル限界0.07入以下に抑えられている。図21に、得られた対物レンズユニットのDVD(光ディスク厚み0.6mm、光源波長入=650±10n

m) に対する液面収差の変化を示す。図において横軸に 20 液長、縦軸に光軸上での液面収差量 (ms()) をとった液長依存性を示す。図示するように対物レンズユニットの液面収差はマレシャル限界()、() 7 入以下に極めて低く抑えられている。

【0058】図22は650nmの単一波長で機軸に画角、縦軸に波面収差をとったグラフである。図示するように対物レンズユニットの波面収差は画角約0.95度までマレシャル限界0.07以下に抑えられている。【0059】

【発明の効果】本発明によれば、光ビックアップにおけ 30 る対物レンズを集光レンズと回折光学素子とからなる複 台対物レンズとして、回折光学素子は、第1光ビームが 回新光学素子を透過するとき、第1回新次数の第1光ビ ーム回折光を、情報読取光又は情報記録光として集光レ ンズを介して集光し、かつ。第2光ビームが回折光学素 子を透過するとき、第1光ビーム回折光の第1回折次数 より低次の第2回折次数の第2光ビーム回折光を、情報 読取光又は情報記録光として集光レンズを介して集光す る複数の凹凸からなる透過型回折格子を有するので、対 応波長の異なる光ディスク又は記録面に対し記録再生可 40 能な小型化光ビックアップを得ることができる。このよ うに、対物レンズに直接又は別体の回折格子を形成する ことで、以下能様な効果がある。対物レンズと回折光学 素子レンズを同じホルダーで支持でき、小型化できる。 し、レンズの移動に対して問題が発生しない。別体の標 成でも、回折光学素子がほとんど屈折作用をしないので 位置錯度が緩く、つまり、使用する赤と青の両波長に対 して高次の収差を補正する程度の作用であり、対物レン ズとの相互位置関係は他の方法と比べてはるかに緩い製 造が可能となる。特に、対物レンズとして青又は赤の波 50 長範囲で消正されたレンズを使う場合。はるかに緩和さ

れた設計が可能となる。

【図面の簡単な説明】

【図1】 本発明による光ビックアップ内部の概略模成 図である。

【図2】 本発明による光ビックアップにおける回折格 子の平面図である。

【図3】 本発明による光ビックアップにおける回折格 子の部分断面図である。

【図4】 本発明による光ピックアップにおける回折格 子の部分断面図である。

【図5】 本発明による光ビックアップにおける対物レ ンズユニットの部分断面図である。

【図6】 本発明による光ビックアップにおける対物レ ンズユニットの回折格子の深さと回折効率との関係を示 すグラフである。

【図7】 第1実施例の対物レンズユニットの2次回折 光の第1波長に対する波面収差の変化を示すグラフであ

【図8】 第1実施例の対物レンズユニットの第1波長

【図9】 第1実施例の対物レンズユニットの1次回折 光の第2波長に対する波面収差の変化を示すグラフであ る。

【図10】 第1実施例の対物レンズユニットの第2波 長1次回折光の画角に対する波面収差の変化を示すグラ つである。

【図11】 第1実施例の対物レンズユニットの1次同 折光の第2波長及び2次回折光の第1波長に対する波面 収差の変化を示すグラフである。

【図12】 第1実施例の対物レンズユニットの2次回 折光の第1波長に対する波面収差の変化と、第1波長専 用の比較例の対物レンズの波面収差の変化とを示すグラ フである。

【図13】 本発明による第2 実施例の光ピックアップ における対物レンズユニットの部分断面図である。

【図14】 第2実施例の対物レンズユニットの3次回 折光の第1波長に対する波面収差の変化を示すグラフで ある。

【図15】 第2実施例の対物レンズユニットの第1波 長3次回折光の画角に対する波面収差の変化を示すグラ フである。

【図16】 第2実施例の対物レンズユニットの2次回 折光の第2波長に対する波面収差の変化を示すグラフで

【図17】 第2実施例の対物レンズユニットの第2波 長2次回折光の画角に対する波面収差の変化を示すグラ 10 フである。

【図18】 本発明による第3実施例の光ピックアップ における対物レンズユニットの部分断面図である。

【図19】 第3実施例の対物レンズユニットの2次回 折光の第1波長に対する波面収差の変化を示すグラフで

【図20】 第3実施例の対物レンズユニットの第1波 長2次回折光の画角に対する波面収差の変化を示すグラ フである。

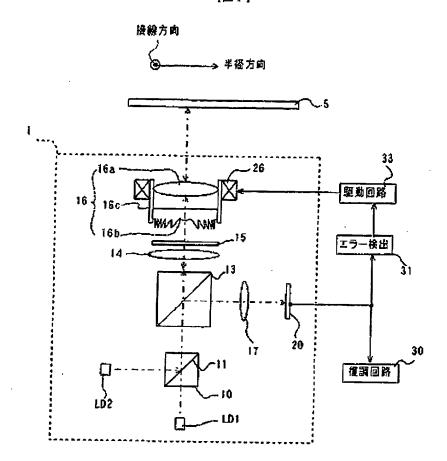
【図21】 第3 実施例の対物レンズユニットの1次同 2次回折光の画角に対する液面収差の変化を示すグラフ 20 折光の第2波長に対する液面収差の変化を示すグラフで

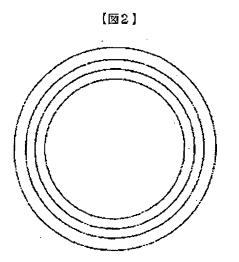
> 【図22】 第3実施例の対物レンズユニットの第2波 長1次回折光の画角に対する波面収差の変化を示すグラ フである。

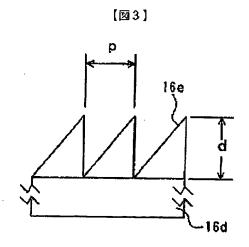
【符号の説明】

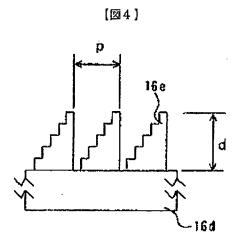
- 1 光ピックアップ
- 5 光ディスク
- 10 光韓結合プリズム
- 11 ダイクロイックミラー合成面
- 30 1.3 偏光ビームスプリッタ
 - 14 コリメータレンズ
 - 15 1/4波長板
 - 20 光検出部受光面
 - 26 アクチュエータ
 - 30 復調回路
 - 31 エラー検出回路
 - 33 駆動回路
 - LD1、LD2 第1及び第2半導体レーザ

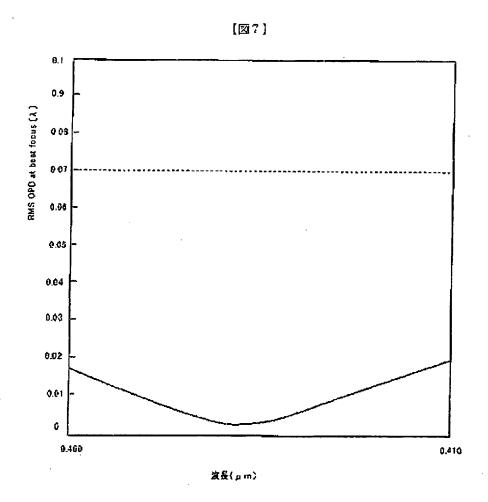
[図1]

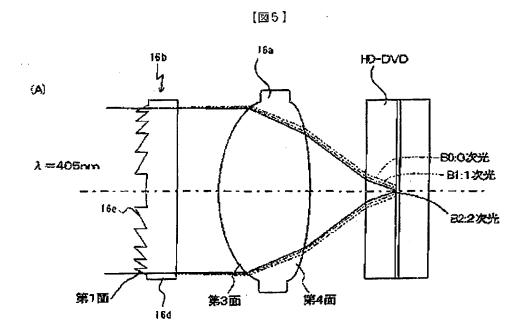


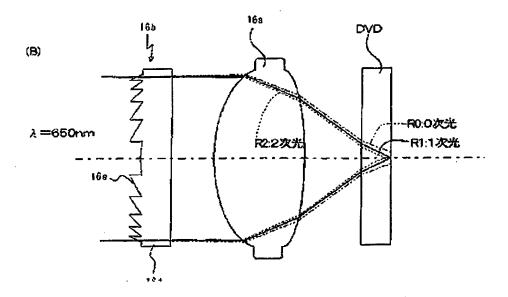




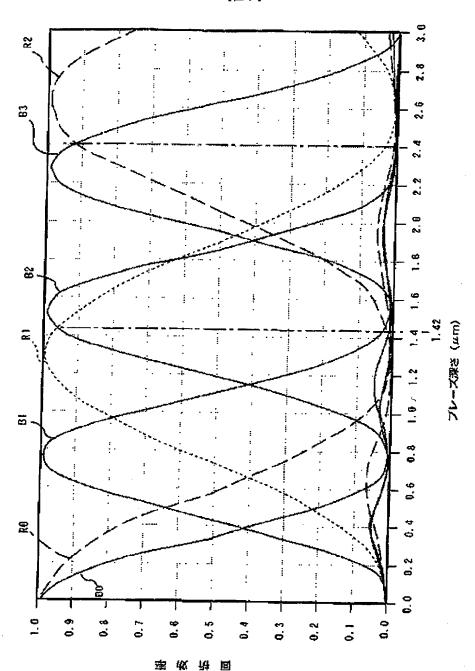




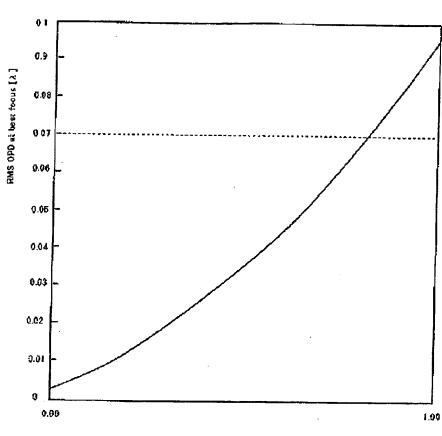






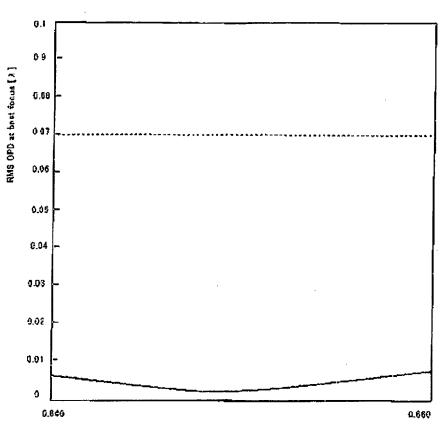






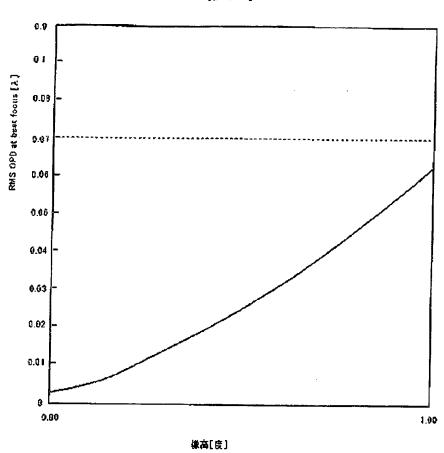
像高[度]

[図9]

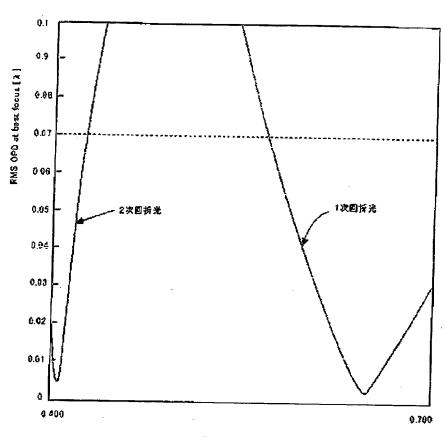


波長(µm)





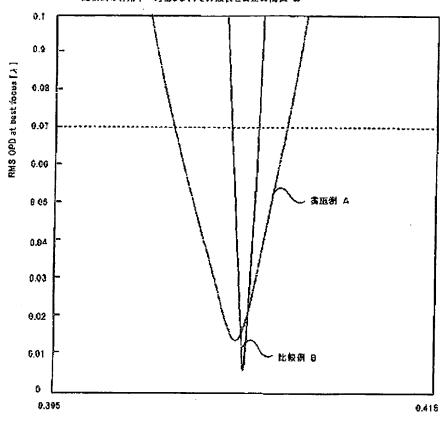




液長(μm)

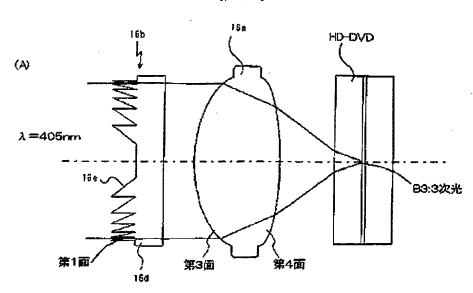
[図12]

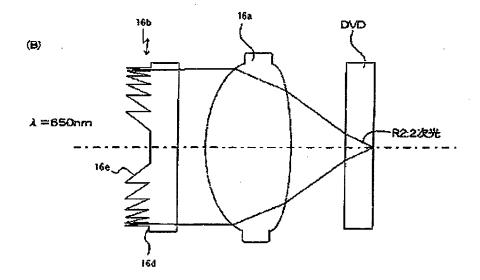
本実施剤の背の液長と収差の関係: A 比較例の青用単一対物レンズでの液長と収差の関係・B



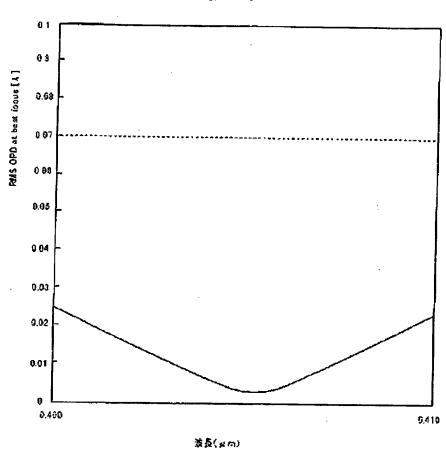
液長(± m)



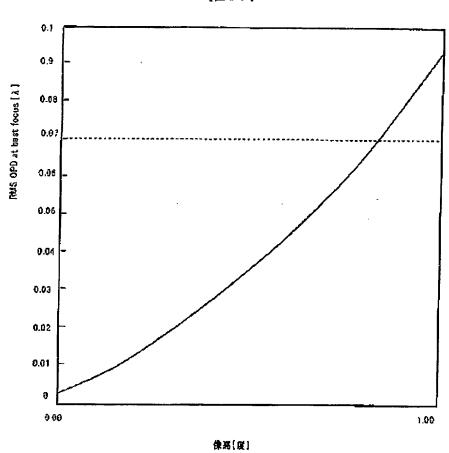




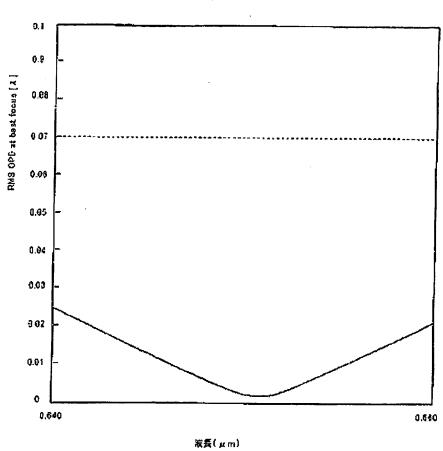




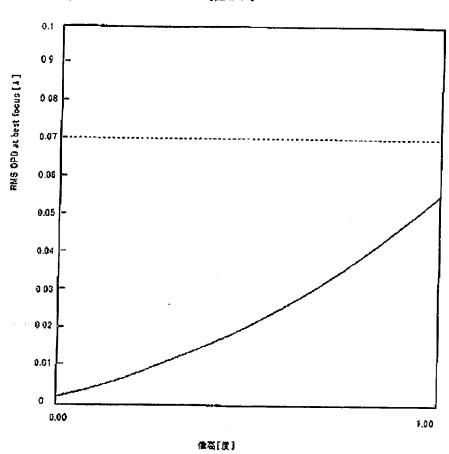




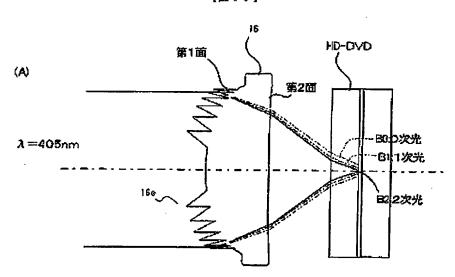


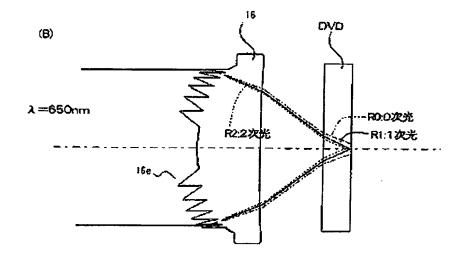


[図17]

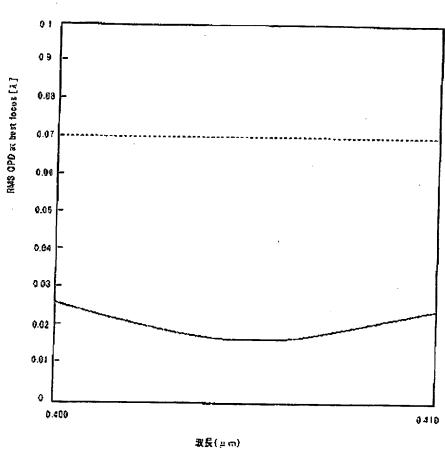


[図18]

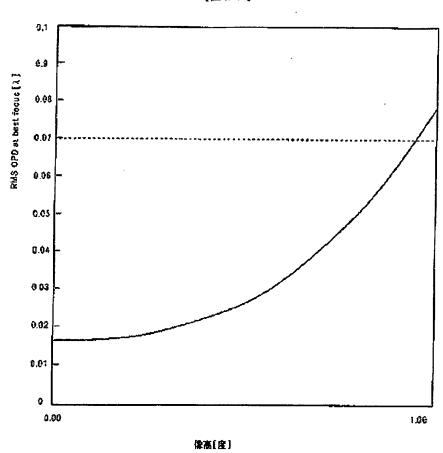




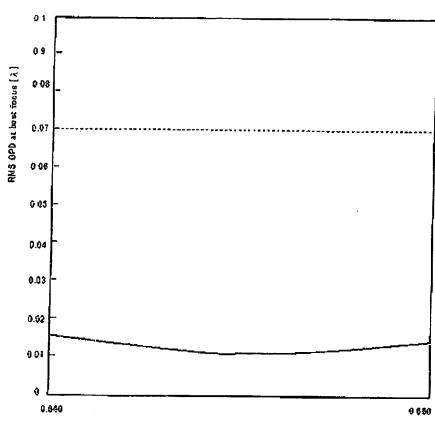




[20]

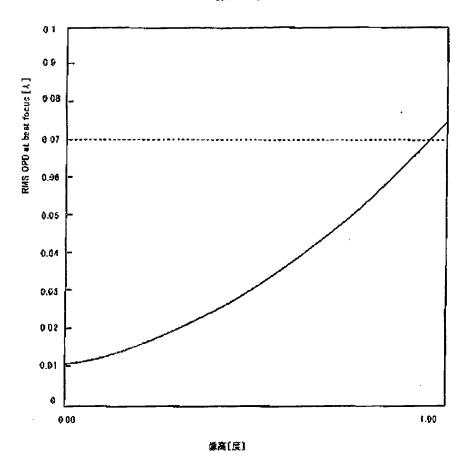


[図21]



凌長(μm)





フロントページの続き

F ターム(参考) 2H049 AA17 AA18 AA40 AA51 AA57 AA63 5D119 AA41 BA01 CA16 EC47 FA08 JA02 JA03